This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

TRANSLATION

JAPAN PATENT OFFICE

OFFICIAL GAZETTE FOR UNEXAMINED PATENTS

Kokai Patent No. Hei 3(1991)-239353

Publication Date: October 24, 1991

International Class⁵:

Identification Symbols:

Intraoffice No.:

H 01 L 23/50

Ď

9054-5F 9054-5F

Request for Examination: Not Requested

Number of Claims: 4

(Total of 4 Pages)

COPPER LEAD FRAME FOR SEMICONDUCTOR DEVICES

Application No. Hei 2(1990)-33938

Application Date: February 16, 1990

inventors:

Masaaki Sawabara

Furukawa Electric Co., Ltd., 6-1, Marunouchi 2 chome,

Chiyoda-ku, Tokyo-to

Tetsu Tanigawa

Furukawa Electric Co., Ltd., 6-1, Marunouchi 2 chome,

Chiyoda-ku, Tokyo-to

Applicant:

Furukawa Electric Co., Ltd.

6-1, Marunouchi 2 chome, Chiyoda-ku, Tokyo-to

Agent:

Patent Attorney Masatoshi Sato

Specification

1. Title of Invention

COPPER LEAD FRAME FOR SEMICONDUCTOR DEVICES

2. Scope of Patent Claim

(1) A Cu lead frame for semiconductor devices which is characterized by the fact that in a lead form with an outer lead part that has been pre-solder plated, a die bond part and an inner lead part,

there is a layer containing Zn in at least the outermost layer of the lead form joined with the solder plating.

- (2) The Cu lead frame for semiconductor devices in item 1, which is characterized by the fact that the aforementioned lead frame material contains 5 wt% or more of Zn.
- (3) The Cu lead frame for semiconductor devices in items 1 and 2, which is characterized by the fact that there is a Zn plating layer with a thickness of 0.5 to 5 μ m at the outermost layer of the lead frame joined with the aforementioned solder plating.
- (4) The Cu lead frame for semiconductor devices in items 1 and 2, which is characterized by the fact that there is a brass plating layer with a thickness of 0.5 to 5 μ m at the outermost layer of the lead frame joined with the aforementioned solder plating.

3. Detailed Explanation of Invention

[Industrial Field of Application]

This invention pertains to a Cu lead frame for semiconductor devices and particularly to a lead form with an outer lead part that has been pre-solder plated.

[Conventional Technology] [Prior Art]

In general, after plating the die bond part and inner lead part of the lead frame with Au, Ag, etc., die bonding, wire bonding, and resin molding are performed, the outer lead part is solder plated, and then lead bending is performed for the production of semiconductor devices, such as ICs, Trs, etc. This production includes a process of wet plating after the semiconductor device has been assembled, which poses problems during assembly processes.

The method whereby a lead frame where the outer lead has been presolder plated (pre-plated frame, referred to below as PPF) is used has been proposed and is being used for practical purposes as a method for solving these problems.

[Problems to be Solved by Invention]

Nevertheless, there is a problem with this PPF in that a diffusion reaction occurs between the Cu in the lead frame material due to the heat that is generated during die bonding, wire bonding, and resin molding, and as a result, a diffusion layer is formed. Therefore, there is a marked reduction in solder wettability of the outer lead during substrate packaging. Moreover, cracks are produced in the solder plating surface during bending of the outer lead. This results in a reduced reliability.

As a result of performing intense studies, the inventors developed a PPF with which a diffusion reaction between the Cu and Sn is prevented and therefore, there is no deterioration of solder wettability of the outer lead during packaging and cracks are not produced during bending.

[Means for solving problems]

The Cu lead frame for semiconductor devices pertaining to the first invention is a lead frame where in a lead form with an outer lead part that has been pre-solder plated, a die bond part, and an inner lead part, there is a layer containing Zn in at least the outermost layer of the lead frame joined with the solder plating.

Actually, it is preferred that the aforementioned lead frame material contain 5 wt% or more of Zn.

Moreover, it is preferred that there be a Zn plating layer with a thickness of 0.5 to 5 μ m at the outermost layer of the lead frame joined with the aforementioned solder plating.

Furthermore, it is preferred that there be a brass plating layer with a thickness of 0.5 to 5 μm at the outermost layer of the lead frame joined with the aforementioned solder plating.

That is, this invention presents a Cu lead frame for semiconductor devices where there is a layer containing Zn in at least the outermost layer of the lead frame joined with the solder plating.

[Effects]

It is a known fact that when Zn is present in the diffusion reaction between Cu and Sn, there is a marked reduction in the rate of diffusion. By means of this invention, the outermost layer of the lead frame part joined with the solder

plating contains Zn and therefore, a reduction in the diffusion rate between the Cu in the frame and the Sn in the solder and the formation of a diffusion layer between the Cu and Sn are prevented. Consequently, a reduction in solder wettability is prevented, cracking during bending is avoided, and reliability is improved.

Furthermore, actual examples are lead frames that use lead frames containing Zn and lead frames plated with plating containing Zn at the lead frame surface prior to solder plating.

When materials containing Zn are used, this content is 5 wt% or more.

9/1 red brass, 8/2 red brass, 7/3 yellow brass, etc., are preferred. The content is

5 wt% or more because Zn has no effect in terms of preventing diffusion when
the content is less than 5 wt%.

Moreover, Zn plating and brass plating can be used for the plating containing Zn. 0.5 to 5 μ m is the preferred plating thickness. When it is less than 0.5 μ m, the effects of Zn are not realized, and a thickness of more than 5 μ m is not desirable in terms of cost.

Furthermore, although the aforementioned two platings are used alone, of course, a combination of the two can be used.

[Examples]

This invention will now be explained in further detail with examples.

(Example A)

Lead frames with various Zn concentrations (thickness of 0.25 mm, 14 pin, DIP type) were made and then solder plated to a thickness of 5 μm with Sn-10% Pb in the solder plating baths listed below. The sample was heated for a specific amount of time in a 150°C air current and then soldering wettability was

evaluated using a rosin flux of weak activity in accordance with condition B of JIS C 5033.

The results are listed in Table 1. Moreover, in the evaluations, ratings were made in 3 steps using the solder wetted surface area. That is, O is 100%, Δ is 95% or higher, and X is less than 95%.

Solder plating baths

45% Sn(BF ₄) ₂	200 g/l
45% Pb(BF ₄) ₂	40 g/l
42% HBF₄	240 g/l
Formalin	10 cc/l
Additive (UTB made by Ishihara Seiyaku)	40 g/l
Bath temperature	20°C
Current density	5A/dm ²

Table 1.

No.	Zn content (%)	Heating	time			· · ·
		1	10	50	100	300
Exampl	es					
1	5.6	0	0	0	0	0
2	6.1	0	0	0	0	0
3	12.1	0	0	0	0	0
4	21.8	0	0	0	0	0
5	30.5	0	0	0	0	0
6	36.4	0	0	0	0	0
Compa	rative example	S				
1	0	0	Δ	X	X	X
2	0.3	0	Δ	X	X	X
3	1.6	0	Δ	Δ	X	X
4	3.8	0	0	Δ	Δ	X
5_	4.2	0	0	0	Δ	X

(Example B)

Brass plating (and Zn plating) at the various Zn concentrations shown in Table 2 was performed on a lead frame made of copper alloy with the composition Cu-2% Sn-0.2% Ni (0.25 mm thick, 14 pin, DIP type). Then the lead frames were solder plated as in Example A to obtain evaluation samples. The samples were submitted to soldering and heating tests as in Example A and solder wettability was similarly evaluated.

```
こり メッキョ.
                   In (CN) : : 50g/x
                      Nach : 12g/1
                      NaOH :80g/1
                         30°C ,3%/dm²
C u-102 n x y + 3. CuCN : 108/1
                   In (CN) 7: 28/1
                      1/30 N : 498/1
                 B 0991A # :158/1
                         40°C .0.4A/da/
Cu-302 s 3 + 4a. CuCN :528/1-
                    In (CN) > 1779//
                      NaCS . 10g/
                    Nu , C6 , 130 g/1
                    23X8HOH:766/1
                 b.0 * 3 t # 1 1 1 2 X
                         5.0 M 1.3 W 1d a f
```

Key:

- a. plating
- b. potassium sodium tartrate

Table 2.

No.	Zn content (%)	Plating thickness (µ)	Heating time (Hr)				
			1	10	50	100	300
Examp	le						-
7	10.5	0.65	0	0	0	0	0
8	10.5	1.3	0	0	0	0	0
9	10.5	3.7	0	0	0	0	0
10	10.5	4.5	0	0	0	0	0
11	29.7	0.53	0	0	0	0	0
12	29.7	1.8	0	0	0	0	0
13	29.7	3.5	0	0	0	0	0
14	29.7	4.6	0	0	0	0	0
15	100	0.61	0	0	0	0	0
16	100	1.1	0	0	0	0	0
17	100	3.3	0	0	0	0	0
18	100	4.6	0	0	0	0	0
Compai	rative example	es					
6	0	0	0	Δ	X	Х	X
7	10.5	0.11	0	Δ	Х	Х	X
8	10.5	0.38	0	Δ	Δ	Х	X
9	29.7	0.25	0	Δ	X	X	X
10	29.7	0.42	0	0	Δ	Δ	X
11	100	0.16	0	Δ	X	X	X
12	100	0.44	0	0	0	X	X

In Examples 15 through 18 and Comparative Examples 11 and 12, Zn plating was not performed, while in Comparative Example 6, brass plating was not performed.

As is clear from Tables 1 and 2, the examples [of the invention]
(Examples No. 1 through No. 18) showed good solder wettability. When compared to these examples, there was very fast deterioration of solder wettability in the sample that did not contain Zn (Comparative Example No. 1) and the sample that was not brass plated (Comparative Example No. 6). Moreover, the deterioration of solder wettability occured rapidly in the samples containing less than 5% Zn (Comparative Examples No. 2 through 5) and in the

samples with a thin brass plating thickness (Comparative Examples No. 7 through 12).

(Example C)

Bending of the lead to a bend radius of 0.5 mm was performed on typical samples from Examples A and B (heat treated for 100 hours each).

The results are listed in Table 3.

Table 3.

No.	Presence of cracks
Examples	
3	No
5	No
9	No
12	No
18	No
Comparative Examples	
1	Yes
4	Yes
8	Yes
10	Yes
12	Wrinkles

As is clear from Table 3, in contrast to the fact that there was no cracking of the samples of this invention, all of the comparative examples showed crack formation.

As previously mentioned, since a layer containing Zn is present in at least the outermost layer of the lead frame joined with the solder plating, there is no reduction in solder wettability of the outer lead part of PPFs and cracking does not occur during bending. Thus, production of semiconductor devices is facilitated and the reliability of the semiconductor is improved.

[Results of Invention]

As previously explained, the outermost layer of the lead frame part joined with the solder plating contains Zn and since a lead frame material containing Zn is used and the surface of the lead frame is plated with a plating containing Zn prior to solder plating, the formation of a diffusion layer between the Cu and Sn is prevented. Therefore, a reduction in solder wettability is prevented, there is no reduction in solder wettability, and cracking does not occur during bending. This has marked industrial effects in that it facilitates semiconductor device production and improves the reliability of the semiconductor.

⑩日本国特許庁(JP)

⑪特許出願公開

⑩ 公 開 特 許 公 報 (A) 平3-239353

Int. Cl. 5

識別記号

广内整理番号

43公開 平成3年(1991)10月24日

H 01 L 23/50

9054 - 5 F9054 - 5 FV

D

審査請求 未請求 請求項の数 4 (全4頁)

半導体装置用Cu系リードフレーム 60発明の名称

Ш

20特 願 平2-33938

願 平2(1990)2月16日 22出

明者 @発 原 īF

東京都千代田区丸の内2丁目6番1号 古河電気工業株式

会补内

者 (22)発 明 谷 徹

東京都千代田区丸の内2丁目6番1号 古河電気工業株式

会社内

勿出 願 人

古河電気工業株式会社

東京都千代田区丸の内2丁目6番1号

個代 理 人 弁理士 佐藤 正年

1. 発明の名称

半導体装置用Cu系リードフレーム

2. 特許請求の範囲

(1) 予じめ半田メッキを施したアウターリード部 と、ダイボンド部及びインナーリード部を有する リードフレームにおいて、

少なくとも半田メッキと接するリードフレーム の最表層にZnを含有する層が存在することを特 徴とする半導体装置用 C u 系リードフレーム。

- (2) 前記リードフレーム素材が 5 W t % 以上の Z n を含有することを特徴とする請求項1に記載の半 導体装置用 C u 系リードフレーム。
- (1) 前記半田メッキと接するリードフレームの最 表層に、 0.5 ~5 μm 厚さの Zn メッキ層を備え たことを特徴とする請求項1又は2に記載の半導 体装置用Cu系リードフレーム。
- (4) 前記半田メッキと接するリードフレームの最 表層に、 0.5 ~5 μm 厚さの黄銅メッキ顔を備え

たことを特徴とする請求項1又は2に記載の半導 体装置用Cu系リードフレーム。

3. 発明の詳細な説明

[産業上の利用分野]

本発明は、Cu 系の半導体装置用リードフレー ムに関するもので、特に予じめ半田メッキを施し たアウターリード部を有するリードフレームに関 するものである.

[従来の技術]

一般に、ICやTァ等の半導体装置の製造工程 では、リードフレームのダイボンド郎、インナー リード部にAu メッキやA8 メッキ等を施した後 に、ダイポンド、ワイヤポンド、樹脂モールドを 行い、アウターリード部に半田メッキを施した後 に、リード曲げ加工を行っていた。この工程で は、半導体装置を組み立てた後に湿式メッキ工程 が入るので、相立工程上のネックとなっていた。

これを避けるために予じめアクターリード部に

半田メッキを施したリードフレーム (Pre-Plated Frame:以下、PPFと略す)を用いることが提案され、一部実用化されている。

[発明が解決しようとする課題]

しかしながらPPFでは、ダイボンド、ワイヤボンド、樹脂モールド工程で受ける熱の影響により、リードフレーム素材のCuと半田メッキ中のSnとが拡散反応を起し拡散層を形成してしまうという問題がある。このため、基板実装時のアクターリードの半田濡れ性が著しく低下するだけでなく、アクターリードの曲げ加工時に半田メッキの表面にクラックが生じ、信頼性を低下させる原因となっている。

本発明者らはこれに鑑み鋭意検討の結果、Cu とSnの拡散反応を抑制し、実装時のアウターリードの半田濡れ性の劣化や、曲げ加工時のクラックの発生を起こさないPPFを開発したものである。

3

[作用]

CuとSnとの拡散対においてZnの存在は、 拡散速度を極端に低下させることが知られている。本発明では半田メッキと接するリードフレーム部分の最表層が、Znを含有したものであるため、フレーム中のCuと半田中のSnとの拡散層の形成を阻害する。このため、半田濡れ性の低下を防止し、曲げ加工時のクラック形成を阻害して、信頼性を向上させるものである。

更に、 その具体的な ものとして、 2 n を含有した リードフレーム素材を用いたものと、 半田メッキ前のリードフレーム 表面に 2 n を含有したメッキを施したものとがある。

Znを含有した素材を用いる場合には、その含有量は5 Wt 1%以上が望ましく9 / 1 丹銅、8 / 2 丹銅、7 / 3 黄銅等の利用が考えられる。含有量を5 Wt 1%以上と限定したのは、5 Wt 1%未満では拡散抑制のための Zn の効果が見られないためである。

【課題を解決するための手段】

本第 1 発明に係る半導体装置用 C u 系リードフレームでは、予じめ半田メッキを施したアクターリード部と、ダイボンド部及びインナーリード部を有するリードフレームにおいて、

少なくとも半田メッキと接するリードフレーム の最表層に Zn を含有する層が存在するものである。

具体的には好ましくは、前記リードフレーム素材が 5 Wt% 以上の Zn を含有するものである。

また、好ましくは、前記半田メッキと扱するリードフレームの 最表層に、 0.5 ~5 μ m 厚さの Z n メッキ層を備えたものである。

更に、好ましくは、前記半田メッキと接するリードフレームの最表層に、 0.5 ~5 μ m 厚さの黄銅メッキ層を備えたものである。

即ち、少なくとも半田メッキと接するリードフレームの最表層に Zn を含有する層が存在する半 導体装置用 Cu 系リードフレームを提供するもの である。

4

また、 Z n を含有したメッキを施す場合には、 Z n メッキや黄銅メッキが利用できる。 そのメッキ厚としては、 0.5 ~ 5 μ m が望ましい。 これは 0.5 μ m.未満では Z n の効果が認められず、 5 μ m 以上ではコスト的に不利になるためである。

尚、前記2つのものは単独で用いるが、無論、 両者のものを組合せて利用してもかまわない。

[実 施 例]

以下、本発明を実施例に基づき詳細に説明する。

(実施例A)

Znの濃度を種々に変えたリードフレーム(
0.25mm厚、14pin.DlPタイプ)を作成し、これ
に下記に示す半田メッキ浴を用いてSn-10%
Pb 半田を5μmの厚さにメッキした。このサンプルを150℃のエアバス中で所定時間加熱した
後に、J15 C 5031の条件 B で弱活性ロジンフラックスを用いて半田濡れ性を評価した。

その結果を次の第1表に示す。なお、評価には

半田濡れ而積を用いて 3 段階の評価を行なった。 即ち、 1 0 0 %を〇、 9 5 %以上を△、 9 5 %来 満を×とした。

半田メッキ浴	
45% Sn (BF4) 2	200g/l
45%Pb (BF4) 2	408/1
42% H B F 4	2408/1
ホルマリン	10cc/l
添加削(石原薬品製UTB)	40g/l
浴温	20 ℃
雪凌寒度	5 A / d m 2

第1表

		Zn含有量 加熱時間(Hr)					
	Ю	(%)	1	10	50	100	300
	1	5.6	0	0	0	0	0
_	2	6.1	0	0	0	0	0
実	3	12.1	0	0	0	0	0
施	4	21.8	0	0	0	0	0
154	5	30.5	0	0	0	0	0
	6	36.4	0	0	0	0	0
\Box	1	0	0	Δ	×	×	×
比	2	0.3	0	Δ	×	×	×
較	3	1.6	0	Δ	Δ	×	×
151	4	3.8	0	0	Δ	Δ	×
	5	4.2	0	0	0	Δ	×

7

第 2 表

				男 2	4 X			
	\neg	Zn含有量	メッキ厚	加熱時間(Hr)				
	No	(%)	(μ)	1	10	50	100	300
	7	10.5	0.65	0	0	0	0	0
	8	10.5	1.3	0	0	0	0	0
	9	10.5	3.7	0	0	0	0	0
	10	10.5	4.5	0	0	0	0	0
夷	11	29.7	0.53	0	0	0	0	0
施	12	29.7	1.8	0	0	0	0_	0
<i>(</i> 51	13	29.7	3.5	0	0	0	0	0
	14	29.7	4.8	0	0	0	0	0
	15	100	0.81	0	0	0	0	0
	16	100	1.1	0	0	0	0	0
	17	100	3.3	0	0	0	0	0
	18	100	4.6	0	0	0	0	0
	6	0	0	0	Δ	×	×	×
1	7	10.5	0.11	0	Δ	×	×	×
比	8	10.5	0.38	0	Δ	Δ	×	×
較	9	29.7	0.25	0	Δ	×	×	×
191	10	29.7	0.42	0	0	Δ	Δ	×
1	11	100	0.16	0	Δ	×	×	×
	12	100	0.44	0	0	0	×	×

尚、実施例15~18、比較例11~12はZnメッキ、 比較例6は黄銅メッキ処理無し (実施例B)

Cu-2*Sn-0.2*Niの組成を有する調合金を素材としたリードフレーム(0.25mmp、14pin、DIPタイプ)に、下記の第2表に示す種々のこの濃度の黄銅メッキ(及びこn メッキ)を施した。その後、実施例Aと同じ半田メッキを施した評価サンプルとした。このサンブルを、実施例Aと同様の半田付け及び加熱試験を行い、同様に半田濡れで性を評価した。

Zn メッキ	Zn (CN) 2:60g/l
	NaCN : 428/1
	NaOH:80g/1
	30°C .3A/dm²
Cu-102n メッキ	CuCN : 308/1
3	Zn(CN) 2: 2g/1
	NaCN : 49g/1
	ロッシェル塩 :15g/l
	40℃.0.4A/dm²
C u-30 Z n メッキ	CuCN : 52g/1
	In (CN) 2:27g/1
	NaCH :90g/l
	Na 2 CO 3 : 3 O g / l
	28%NHOH:7cc/1
	ロッシエル塩 :458/1
	50°C .2A/dm²

я

第1表及び第2表から明らかなように、実施例 (実施例No.1~No.18)は何れも良好な半田濡れ性 を有することが判った。実施例と比較して、素材 にこれを含有しないサンブル(比較例No.1)や、 黄銅メッキを施さないサンブル(比較例No.6)では、半田濡れ性の劣化が著しく速いことが判った。 また、素材のこれ含有量が5%未満のサンプル (比較例No.2~5)や黄銅メッキ厚が輝いサンプル ル(比較例No.7~12)でも、半田濡れ性の劣化が 速いことが判った。

(実施例 C)

実施例 A 及び実施例 B の代表サンブル (各 1 0 0 Hr加熱処理品) について、曲げ半径 0.5 mm のリード曲げ加工を行った。

結果を次の第3表に示す。

(以下、余白)

第 3 表

		A+ = 4\
	No	クラック発生の有無
	3	無
実	5	無
実施	9	無
151	12	無
	1.8	無
	1	有
比	4	有
較	8	有
154	10	有
	1 2	シワ

第3表から明らかなように、本発明のサンブルにはクラックが発生していないのに対して、比较例ではすべてクラックが発生していることが判った。

以上のように、少なくとも半田メッキと接するリードフレームの最表層にZnを含有する層を有したため、PPFにおいてもアウターリード部の半田濡れ性を低下させず、また、曲げ加工時のクラックの発生が無いばかりか、半導体装置の製造を容易にし、半導体の信頼性を向上することができることが判明した。

[発明の効果]

以上説明した通り、半田ノッキと接するりードフレーム部分の最表層が、2nを含有したフレームののより、半田メッキを協したフレームを含有したメッキを施したっした。のようである。では、フレーム中のCCuと半田中のの拡低である。では、半田溝にはののの拡大を阻害する。このため、半田濡にはののの形成を阻害する。このため、半田濡にはののの形成を阻害する。このため、半田濡にはののの形成を阻害する。このため、半田濡にはののの形成を阻害する。このため、半田濡にはののの形成を阻害する。このため、半田濡にはのののである。

代理人 弁理士 佐 藤 正 年